```
DIALOG(R) File 351: Derwent WPI
(c) 2006 Thomson Derwent. All rts. reserv.
015171471 **Image available**
WPI Acc No: 2003-231999/200323
XRAM Acc No: C03-059787
XRPX Acc No: N03-184650
 Microstructure manufacturing method for inkjet head, involves irradiating
 ionizing radiation of different wavelengths to base plate having
 photosensitive materials which are formed through mask
Patent Assignee: CANON KK (CANO ); KUBOTA M (KUBO-I); MIYAGAWA M (MIYA-I)
Inventor: KUBOTA M; MIYAGAWA M
Number of Countries: 032 Number of Patents: 005
Patent Family:
                            Applicat No
Patent No Kind Date
                                          Kind
                                                 Date
                                                          Week
EP 1275508 A2 20030115 EP 200215373 A 20020710 200323 B
JP 2003025595 A 20030129 JP 2001210933 A 20010711 200323
US 20030011655 A1 20030116 US 2002191510 A 20020710 200323
US 20050181309 Al 20050818 US 2002191510 A 20020710 200555
                            US 2005108700
                                           A 20050419
US 6960424
              B2 20051101 US 2002191510 A 20020710 200571
Priority Applications (No Type Date): JP 2001210933 A 20010711
Patent Details:
Patent No Kind Lan Pg Main IPC
                                    Filing Notes
             A2 E 33 B41J-002/16
EP 1275508
  Designated States (Regional): AL AT BE BG CH CY CZ DE DK EE ES FI FR GB
   GR IE IT LI LT LU LV MC MK NL PT RO SE SI SK TR
JP 2003025595 A 17 B41J-002/16
US 20030011655 A1 B41J-002/15
                  B41J-002/05
                                    Div ex application US 2002191510
US 20050181309 A1
                      B41J-002/015
             B2
US 6960424
Abstract (Basic): EP 1275508 A2
       NOVELTY - Ionizing radiations of different wavelengths are
    irradiated to the surface of a base plate (11). The positive type
   photosensitive materials (12,13) are formed on the plate through the
   photomasks (16,17) and correspondingly upper and lower patterns are
    produced.
       DETAILED DESCRIPTION - INDEPENDENT CLAIMS are included for the
    following:
        (1) Liquid discharge head manufacturing method; and
        (2) Liquid discharge apparatus.
        USE - For manufacturing microstructure used for liquid discharge
   head e.g. inkjet head.
       ADVANTAGE - By irradiating ionizing radiations of different
   wavelengths to the surface of the base plate, the configuration of the
    image is changeable not only in the direction parallel to the base
   plate but also in the height direction from the base plate, thereby
   providing enhanced image quality with high speed recording.
       DESCRIPTION OF DRAWING(S) - The figures show illustrative views of
    the microstructure manufacturing process.
       Base plate (11)
        Positive type photosensitive materials (12,13)
       Photomasks (16,17)
       pp; 33 DwgNo 1A, 1B, 1C, 1D, 1E, 1F, 1G/21
Title Terms: MICROSTRUCTURE; MANUFACTURE; METHOD; HEAD; IRRADIATE; IONISE;
  RADIATE; WAVELENGTH; BASE; PLATE; PHOTOSENSITISER; MATERIAL; FORMING;
  THROUGH; MASK
Derwent Class: A14; A89; G06; L03; P75; P83; T04
International Patent Class (Main): B41J-002/015; B41J-002/05; B41J-002/15;
  B41J-002/16
International Patent Class (Additional): B41J-002/045; B41J-002/055;
```

G03C-005/00 File Segment: CPI; EPI; EngPI (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特期2003-25595

(P2003-25595A)

(43)公開日 平成15年1月29日(2003.1.29)

(51) Int.Cl.<sup>7</sup>
B 4 1 J 2/16

識別記号

FI

デーマコート"(参考)

.J 2/16 2/04

2/045 2/055 B41J 3/04

103H 2C057

103A

審査請求 未請求 請求項の数13 OL (全 17 頁)

(21)出顧番号

特顧2001-210933(P2001-210933)

(71)出題人 000001007

キヤノン株式会社

東京都大田区下丸子3丁目30番2号

(22)出顧日 平成13年7月11日(2001.7.11)

(72)発明者 宮川 昌士

東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤ

ノン株式会社内

(72) 発明者 久保田 雅彦

東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤ

ノン株式会社内

(74)代理人 100088328

弁理士 金田 暢之 (外2名)

Fターム(参考) 20057 AF93 AG14 AG77 AP02 AP33

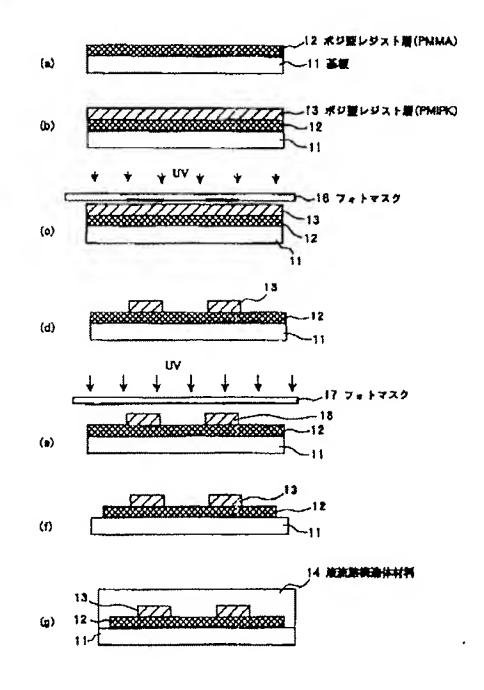
AP37 AP47 BA04 BA13

(54) 【発明の名称】 微細構造体の製造方法、液体吐出ヘッドの製造方法、および液体吐出ヘッド

## (57)【要約】

【課題】 液流路の3次元的な形状を最適化し、メニスカス振動を抑えて記録液を高速に再充填可能な流路形状とそのヘッドを製造する製造方法を提供する。

【解決手段】 ヒータを形成した基板 1 1 上にポジ型レジスト層 (PMMA) 1 2 を形成し、該ポジ型レジスト層 1 2 上にポジ型レジスト層 (PMIPK) 1 3 を形成する。次に、ポジ型レジスト層 (PMIPK) 1 3 が分解反応する波長域の電離放射線にて上層のポジ型レジスト層 1 3 を露光、現像して所定のパターンを形成する。次に、ポジ型レジスト層 (PMMA) 1 2 が分解反応する波長域の電離放射線にて下層のポジ型レジスト層 1 2 を露光、現像して所定のパターンを形成する。その後、ポジ型レジスト層 (PMMA) 1 2 およびポジ型レジスト層 (PMIPK) 1 3 からなるレジストパターン上に感光性の接着性樹脂膜を塗布する。接着性樹脂膜が硬化した後、前記レジストパターンを溶解、除去する。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 基板上に、第1の波長域の電離放射線に 感光する第1のポジ型感光性材料層を形成する段階と、 該第1のポジ型感光性材料層の上に、第2の波長域の電 離放射線に感光する第2のポジ型感光性材料層を形成す る段階と、

1

第1及び第2のポジ型感光性材料層が形成された基板面 に前記第2の波長域の電離放射線をマスクを介して照射 することで前記第1のポジ型感光性材料層は分解反応さ を分解反応させた後、現像し、上層の前記第2のポジ型 感光性材料層において所望のバターンを形成する段階 ٤,

第1及び第2のポシ型感光性材料層が形成された基板面 に前記第1の波長域の電離放射線をマスクを介して照射 するととで少なくとも前記第1のポジ型感光性材料層の 所定の領域を分解反応させた後、現像し、下層の前記第 1のポジ型感光性材料層において所望のバターンを形成 する段階とを順次含み、

前記段階を実施するととで基板に対して上と下のパター 20 法。 ンを異ならせる、微細構造体の製造方法。

【請求項2】 下層のポジ型感光性材料層がメタクリル 酸エステルを主成分とする電離放射線分解型ポジレジス トであり、上層のポジ型感光性材料層がポリメチルイソ プロペニルケトンを主成分とする電離放射線分解型ポジ レジストである、請求項1に記載の微細構造体の製造方 法。

【請求項3】 メタクリル酸エステルを主成分とする電 離放射線分解型ポジレジストの上にソルベントコート法 により、ポリメチルイソプロペニルケトンを主成分とす。30 る電離放射線分解型ポジレジストを塗布し、

該メタクリル酸エステルを主成分とする電離放射線分解 型ポジレジストが、メタクリル酸、メタクリル酸クロラ イド或いはメタクリル酸グリシジルの熱架橋成分を共重 合して構成される熱架橋型であるとき、前記ソルベント コート法による塗布の前に該熱架橋型のポジレジストに 熱を加える工程を有する、請求項2に記載の微細構造体 の製造方法。

【請求項4】 液体吐出エネルギー発生素子を形成した ンを形成し、該型パターンを被覆するように前記基板上 に被覆樹脂層を塗布し硬化させた後、前記型パターンを 溶解除去して液流路を形成する、液体吐出ヘッドの製造 方法において、

前記型バターンを形成する工程では、

基板上に、第1の波長域の電離放射線に感光する第1の ポシ型感光性材料層を形成する段階と、

該第1のポジ型感光性材料層の上に、第2の波長域の電 離放射線に感光する第2のポジ型感光性材料層を形成す る段階と、

第1及び第2のポジ型感光性材料層が形成された基板面 に前記第2の波長域の電離放射線をマスクを介して照射 するととで前記第1のポジ型感光性材料層は分解反応さ せずに前記第2のポジ型感光性材料層の所望の領域のみ を分解反応させた後、現像し、上層の前配第2のポジ型 感光性材料層において所望のバターンを形成する段階 Ł,

第1及び第2のポジ型感光性材料層が形成された基板面 に前記第1の波長域の電離放射線をマスクを介して照射 せずに前記第2のポジ型感光性材料層の所望の領域のみ 10 することで少なくとも前記第1のポジ型感光性材料層の 所定の領域を分解反応させた後、現像し、下層の前記第 1のポジ型感光性材料層において所望のバターンを形成 する段階と、を順次含むことを特徴とする液体吐出へっ ドの製造方法。

> 【請求項5】 下層のポジ型感光性材料がメタクリル酸 エステルを主成分とする電難放射線分解型ポジレジスト であり、上層のポジ型感光性材料がポリメチルイソプロ ペニルケトンを主成分とする電離放射線分解型ポジレジ ストである、請求項4に記載の液体吐出ヘッドの製造方

【請求項6】 液体吐出エネルギー発生素子を形成した 基板上の液流路形成部分に除去可能な樹脂にて型バター ンを形成し、該型パターンを被覆するように前記基板上 に被覆樹脂層を塗布し硬化させた後、前記型パターンを 溶解除去して液流路を形成する、液体吐出ヘッドの製造 方法において、

前記型バターンを形成する工程では、

基板上に、メタクリル酸エステルを主成分とする第1の 電離放射線分解型ポジレジスト膜を形成する段階と、

該第1の電離放射線分解型ポジレジスト膜上に、ポリメ チルイソプロペニルケトンを主成分とする第2の電離放 射線分解型ポジレジスト膜を形成する段階と、

前記第2の電離放射線分解型ポジレジスト膜が分解反応 する波長域の電離放射線にて前記第2の電離放射線分解 型ポジレジスト膜の所望の領域のみを分解反応させた 後、現像し、上層の前記第2の電離放射線分解型ポジレ ジスト膜において所望のパターンを形成する段階と、 前記第1の電離放射線分解型ポジレジスト膜が分解反応 する波長域の電離放射線にて少なくとも前記第1の電離 基板上の液流路形成部分に除去可能な樹脂にて型パター 40 放射線分解型ポジレジスト膜の所定の領域を分解反応さ せた後、現像し、下層の前記第1の電離放射線分解型ボ ジレジスト膜において所望のパターンを形成する段階 と、

> 前記第1の電離放射線分解型ポジレジスト膜および前記 第2の電離放射線分解型ポジレジスト膜からなるレジス トバターン上に感光性の被覆樹脂膜を塗布し、前記液流 路に連通する吐出孔を含むパターンを露光した後、現像 して該バターンを形成する段階と、

前記感光性の被覆樹脂膜を介して、前記第1の電離放射 50 線分解型ポジレジスト膜と前記第2の電離放射線分解型

ポジレジスト膜の両方が分解反応する波長域の電離放射 線を照射して、前記第1の電離放射線分解型ポジレジス ト膜および前記第2の電離放射線分解型ポジレジスト膜 からなるレジストバターンを分解する段階と、

上記の段階を経た基板を所定の有機溶剤に浸漬し、該レ ジストパターンを溶解、除去する段階と、を少なくとも 含むことを特徴とする液体吐出ヘッドの製造方法。

【請求項7】 メタクリル酸エステルを主成分とする電 離放射線分解型ポジレジストの上にソルベントコート法 により、ポリメチルイソプロペニルケトンを主成分とす 10 る電離放射線分解型ポジレジストを塗布し、

該メタクリル酸エステルを主成分とする電離放射線分解 型ポジレジストが、メタクリル酸、メタクリル酸クロラ イド或いはメタクリル酸グリシジルの熱架橋成分を共重 合して構成される熱架橋型であるとき、前記ソルベント コート法による塗布の前に該熱架橋型のポジレジストに 熱を加える工程を有する、請求項5または6に記載の液 体吐出ヘッドの製造方法。

【請求項8】 請求項4から7のいずれか1項に記載の 液体吐出ヘッドの製造方法で製造した液体吐出ヘッド。 【請求項9】 液流路の高さが、液体吐出エネルギー発 生素子上の気泡発生室に隣接する箇所にて相対的に低く なっている請求項8に記載の液体吐出ヘッド。

【請求項10】 液流路にてみ捕捉用の柱状部材が該液 流路を構成する材料より形成されていて、前記基板に到 達していない請求項8に記載の液体吐出ヘッド。

【請求項11】 前記基板に前記液流路の各々に共通に 繋がる液体供給孔が形成され、該液体供給孔の開口縁部 における液流路窩さに対して、前記液体供給孔の中心部 ヘッド。

【請求項12】 液体吐出エネルギー発生素子上の気泡 発生室の断面形状が凸形状を有する、請求項8 に記載の 液体吐出ヘッド。

【請求項13】 基板上に第1の波長域の光に感光する 第1の感光性材料層を形成する段階と、

該第1の感光性材料層の上に、第2の波長域の光に感光 する第2の感光性材料層を形成する段階と、

第1及び第2の感光性材料層が形成された基板面に前記 第2の波長域の光をマスクを介して照射することで前記 40 第2の感光性材料層の所望の領域のみを反応させる段階 ک ر

第1及び第2の感光性材料層が形成された基板面に前記 第1の波長域の光をマスクを介して照射することで前記 第1の感光性材料層の所定の領域を反応させる段階とを 有し、

前記各段階からなる工程を用いて基板に対して上と下の パターンを異ならせる、微細構造体の製造方法におい て、

であり、前記第1および第2の波長域の光は電離放射線 であることを特徴とする微細構造体の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、インクジェット記 録方式に用いる記録液小滴を発生するための液体噴射記 録ヘッド及び該ヘッドの製造方法に関する。特に本発明 は、高画質を可能とする微小な液滴を安定して吐出し、 更に高速記録を実現できるインク流路形状と該ヘッドを 生産する製造方法に関する。

【0002】更に本発明は、前記インクジェットヘッド の製造方法に基づき、インク吐出特性が改善されたイン クジェットヘッドに関する。

[0003]

【従来の技術】インク等の記録液を吐出して記録を行う インクジェット記録方式(液体吐出記録方式)に適用さ れる液体吐出ヘッドは、一般に液流路、該液流路の一部 に設けられる液体吐出エネルギー発生部、及び前記液流 路の液体を液体吐出エネルギー発生部の熱エネルギーに よって吐出するための微細な記録液吐出口(以下、「オ リフィス」と呼ぶ)とを備えている。従来、このような 液体吐出記録ヘッドを作製する方法としては、例えば、 ・液体吐出用の熱エネルギーを発生するヒーター及びと れちヒーターを駆動するドライバー回路等の形成した素 子基板にインク供給の為の賞通孔を形成した後、怒光性 ネガレジストにてインク流路の壁となるパターン形成を 行い、これに、電鋳法やエキシマーレーザー加工により インク叶出孔を形成したプレートを接着して製造する方 法

における液流路高さが低い、請求項8に記載の液体吐出 30 ・上記製法と同様に形成した素子基板を用意し、接着層 を塗布した樹脂フィルム(通常はポリイミドが好適に使 用される) にエキシマレーザーにてインク流路及びイン ク吐出孔を加工し、次いで、との加工した液流路構造体 プレートと前記素子基板とを熱圧を付与して貼り合わせ る方法等を挙げることができる。

【0004】上記の製法によるインクジェットヘッドで は、高画質記録のために微小液滴の吐出を可能にするた め、吐出量に影響を及ぼすヒータと吐出口間の距離を出 来るだけ短くしなければならない。そのために、インク 流路高さを低くしたり、インク流路の一部であって液体 吐出エネルギー発生部と接する気泡発生室としての吐出 チャンバーや、吐出孔のサイズを小さくしたりする必要 もある。すなわち、上記製法のヘッドで微小液滴を吐出 可能にするには、基板上に積層する液流路構造体の薄膜 化が必要とされる。しかし、薄膜の液流路構造体プレー トを髙精度で加工して基板に貼り合わせることは極めて 困難である。

【0005】とれら製法の問題を解決する為、特公平6 - 45242号公報では、液体吐出エネルギー発生素子 前記第1および第2の感光性材料層はポジ型感光性材料 50 を形成した基板上に感光性材料にてインク流路の型をバ

ターンニングし、次いで型パターンを被覆するように前 記基板上に被覆樹脂層を塗布形成し、該被覆樹脂層に前 記インク流路の型に連通するインク吐出孔を形成した 後、型に使用した感光性材料を除去してなるインクジェ ットヘッドの製法(以下、「注型法」とも略して記す る。)を開示している。該ヘッドの製造方法では感光性 材料としては、除去の容易性の観点からボジ型レジスト が用いられている。また、この製法によると、半導体の フォトリソグラフィーの手法を適用しているので、イン ク流路、吐出孔等の形成に関して極めて髙精度で微細な 10 加工が可能である。しかし、該半導体の製造方法を適用 した製法においては基本的には、インク流路及び吐出口 近傍の形状変更は素子基板と平行な2次元方向での変更 に限定されてしまう。すなわち、インク流路及び吐出口 の型に感光性材料を用いていることにより、感光材層を 部分的に多層化することができないので、インク流路等 の型において高さ方向に変化をつけた所望のパターンが 得られない(素子基板からの高さ方向の形状が一様に限 定されてしまう)。その結果、高速で安定した吐出を実 現する為のインク流路設計の足かせとなってしまう。

5

【0006】一方、特開平10-291317号公報で は、液流路構造体のエキシマレーザー加工に際して、レ ーザーマスクを不透明度を部分的に変化せしめて樹脂フ ィルムの加工深さを制御せしめて3次元方向、すなわち 素子基板と平行な面内方向と該素子基板からの高さ方向 でのインク流路の形状変更を実現することを開示してい る。とのようなレーザー加工での深さ方向の制御は原理 的には可能であるが、これら加工に用いられるエキシマ レーザーは、半導体の露光に使用されるエキシマレーザ ーと異なり、広帯域にて高い輝度のレーザーが使用さ れ、レーザー照射面内での照度のパラツキを抑えてレー ザー昭度の安定化を実現することは非常に難しい。特に 高画質のインクジェットヘッドにおいては、各吐出ノズ ル相互での加工形状のバラツキによる吐出特性の不均一 は画像のムラとなって認識され、加工精度の向上を実現 することが大きな課題となる。

【0007】さらに、レーザー加工面に付くテーパーに より微細なパターン形成ができない場合が多い。

[0008]

216952号公報では、基板上にネガ型レジストの第 一層を形成した後所望のバターンを潜像し、さらに第一 層上にネガ型レジストの第二層を被覆した後に該第二層 のみに所望のパターンを潜像し、最後に上下各層のパタ ーン潜像を現像する方法において、使用する上下2層の ネガ型レジストはそれぞれ感応波長域を変えたもので、 上下の両方のレジストが紫外線(UV)に感応するも の、あるいは、ネガ型上層レジストは紫外線(UV)に 感応するもので、ネガ型下層レジストはdeep-U V、電子線、またはX線等の電離放射線に感応するもの 50 の波長域の電離放射線に感光する第1のポジ型感光性材

を用いる方法が開示されている。との製法によると、感 応波長領域の異なる上下2層のネガ型レジストを用いる ととて、基板と平行な方向に関してのみならず基板から の高さ方向に関しても形状を変えたパターン潜像を形成 することができる。

【0009】そこで、本発明者らは、特開平4-216 952号公報に開示の技術を、上記の注型法に適用する ことについて鋭意検討した。つまり、注型法におけるイ ンク流路の型の形成に特開平4-216952号公報の 技術を適用すれば、インク流路等の型であるボジ型レジ ストの高さを局所的に変えることができるであろうと考 えた。

【0010】実際に、特開平4-216952号公報に 記載されているような溶解除去可能で紫外線(UV)に 感応するものとして、アルカリ可溶性樹脂(ノボラック 樹脂やポリビニールフェノール)とナフトキノンジアジ ド誘導体との混合系からなるアルカリ現像ポジ型フォト レジストを用い、電離放射線に感応するものとしてはポ . リメチルイソプロペニルケトン(PMIPK)を用い、 基板に対して上と下のパターンが異なる型を形成しよう と試みた。ところが、該アルカリ現像ポジ型フォトレジ ストは、PMIPKの現像液に瞬時に溶解してしまい2 層のパターン形成には適用できなかった。

【0011】そのため、注型法において基板に対して高 さ方向の形状を変えた型パターンを形成できる上層と下 層のポジ型感光材料の組み合わせを見い出すととを主眼 においた。

【0012】本発明は上記の諸点に鑑み成されたもので あって、安価、精密であり、また信頼性も高い液体吐出 30 ヘッド及び該ヘッドの製造方法を提供することを目的と する。

【0013】特に本発明は、インク流路の3次元的な形 状を最適化し、高速にてメニスカスの振動を抑えてイン クを再充填可能なインク流路形状とそのヘッドを製造す る製造方法に関する。

【0014】また、液流路が精度良く正確に、且つ歩留 り良く微細加工された構成を有する液体吐出ヘッドを製 造するととが可能な新規な液体吐出ヘッドの製造方法を 提供するととも目的とする。

【発明が解決しようとする課題】ところで、特開平4-40【0015】また、記録液との相互影響が少なく、機械 的強度や耐薬品性に優れた液体吐出ヘッドを製造し得る 新規な液体吐出ヘッドの製造方法を提供することも目的 とする。

[0016]

【課題を解決するための手段】上記目的を達成する本発 明は、先ず、髙精度にて3次元形状の液流路を形成する 製造を実現し、次いで該製法により実現できる良好な液 流路形状を見出したことを特徴としている。

【0017】すなわち、第1の発明は、基板上に、第1

料層を形成する段階と、該第1のポジ型感光性材料層の 上に、第2の波長域の電離放射線に感光する第2のポジ 型感光性材料層を形成する段階と、第1及び第2のポジ 型感光性材料層が形成された基板面に前記第2の波長域 の電離放射線をマスクを介して照射することで前記第1 のポジ型感光性材料層は分解反応させずに前記第2のポ ジ型感光性材料層の所望の領域のみを分解反応させた 後、現像し、上層の前記第2のポジ型感光性材料層にお いて所望のパターンを形成する段階と、第1及び第2の ボジ型感光性材料層が形成された基板面に前記第1の波 10 長域の電離放射線をマスクを介して照射することで少な くとも前記第1のポジ型感光性材料層の所定の領域を分 解反応させた後、現像し、下層の前記第1のポジ型感光 性材料層において所望のパターンを形成する段階とを順 次含み、前記段階を実施するととで基板に対して上と下 のパターンを異ならせる、微細構造体の製造方法を提案 する。

【0018】第2の発明は、液体吐出エネルギー発生素 子を形成した基板上の液流路形成部分に除去可能な樹脂 に前記基板上に被覆樹脂層を塗布し硬化させた後、前記 型パターンを溶解除去して液流路を形成する、液体吐出 ヘッドの製造方法において、前記型パターンを形成する 工程では、基板上に、第1の波長域の電離放射線に感光 する第1のポジ型感光性材料層を形成する段階と、該第 1のポシ型感光性材料層の上に、第2の波長域の電離放 射線に感光する第2のボジ型感光性材料層を形成する段 階と、第1及び第2のポジ型感光性材料層が形成された 基板面に前記第2の波長域の電離放射線をマスクを介し て照射することで前記第1のポジ型感光性材料層は分解 30 反応させずに前記第2のボジ型感光性材料層の所望の領 域のみを分解反応させた後、現像し、上層の前記第2の ポジ型感光性材料層において所望のバターンを形成する 段階と、第1及び第2のボジ型感光性材料層が形成され た基板面に前記第1の波長域の電離放射線をマスクを介 して照射することで少なくとも前記第1のポジ型感光性 材料層の所定の領域を分解反応させた後、現像し、下層 の前記第1のポジ型感光性材料層において所望のバター ンを形成する段階と、を順次含むことを特徴とする。

【0019】第3の発明は、液体吐出エネルギー発生素 40 子を形成した基板上の液流路形成部分に除去可能な樹脂 にて型パターンを形成し、該型パターンを被覆するよう に前記基板上に被覆樹脂層を塗布し硬化させた後、前記 型パターンを溶解除去して液流路を形成する、液体吐出 ヘッドの製造方法において、前記型パターンを形成する 工程では、基板上に、メタクリル酸エステルを主成分と する第1の電離放射線分解型ポジレジスト膜を形成する 段階と、該第1の電離放射線分解型ポジレジスト膜上 に、ポリメチルイソプロペニルケトンを主成分とする第 2の電離放射線分解型ポジレジスト膜を形成する段階

と、前記第2の電離放射線分解型ポジレジスト膜が分解 反応する波長域の電離放射線にて前記第2の電離放射線 分解型ポジレジスト膜の所望の領域のみを分解反応させ た後、現像し、上層の前記第2の電離放射線分解型ポジ レジスト膜において所望のパターンを形成する段階と、 前記第1の電離放射線分解型ポジレジスト膜が分解反応 する波長域の電離放射線にて少なくとも前記第1の電離 放射線分解型ポジレジスト膜の所定の領域を分解反応さ せた後、現像し、下層の前記第1の電離放射線分解型ポ ジレジスト膜において所望のバターンを形成する段階 と、前記第1の電離放射線分解型ポジレジスト膜および 前記第2の電離放射線分解型ポジレジスト膜からなるレ ジストバターン上に感光性の被覆樹脂膜を塗布し、前記 液流路に連通する吐出孔を含むパターンを露光した後、 現像して該バターンを形成する段階と、前記感光性の被 覆樹脂膜を介して、前記第1の電離放射線分解型ポジレ ジスト膜と前記第2の電離放射線分解型ポジレジスト膜 の両方が分解反応する波長域の電離放射線を照射して、 前記第1の電離放射線分解型ポジレジスト膜および前記 にて型パターンを形成し、該型パターンを被覆するよう 20 第2の電離放射線分解型ポジレジスト膜からなるレジス トパターンを分解する段階と、上記の段階を経た基板を 所定の有機溶剤に浸漬し、該レジストバターンを溶解、 除去する段階と、を少なくとも含むことを特徴とする。 【0020】上記の第1又は第2の発明において、下層 のポジ型感光性材料がメタクリル酸エステルを主成分と する電離放射線分解型ポジレジストであり、上層のポジ 型感光性樹脂材料がポリメチルイソプロペニルケトンを 主成分とする電離放射線分解型ポジレジストであること が好ましい。

> 【0021】さらに上記の第2又は第3の発明におい て、メタクリル酸エステルを主成分とする電離放射線分 解型ポジレジストの上にソルベントコート法により、ポ リメチルイソプロペニルケトンを主成分とする電離放射 線分解型ポジレジストを塗布し、該メタクリル酸エステ ルを主成分とする電離放射線分解型ポジレジストが、メ タクリル酸、メタクリル酸クロライド或いはメタクリル 酸グリシジルの熱架橋成分を共重合して構成される熱架 橋型であるとき、前記ソルベントコート法による塗布の 前に該熱架橋型のポジレジストに熱を加える工程を有す ることが好ましい。

【0022】また、本発明は上記のような液体吐出ヘッ ドの製造方法で製造した液体吐出ヘッドも包含する。

[0023]上記のような本発明の製法による液体吐出 ヘッドにおいては、液流路の高さが、液体吐出エネルギ 一発生素子上の気泡発生室に隣接する箇所にて相対的に 低くなっているものが好ましい。

【0024】また、上記のような本発明の製法による液 体吐出ヘッドは、液流路にどみ捕捉用の柱状部材が該液 流路を構成する材料より形成されていて、前記基板に到 50 達していないものが好ましい。

【0025】また、上記のような本発明の製法による液 体吐出ヘッドは、前記基板に前記液流路の各々に共通に 繋がる液体供給孔が形成され、該液体供給孔の開口縁部 における液流路高さに対して、前記液体供給孔の中心部 における液流路高さが低いものが好ましい。

【0026】また、上記のような本発明の製法による液 体吐出ヘッドは、液体吐出エネルギー発生素子上の気泡 発生室の断面形状が凸形状を有するものが好ましい。

【0027】次に、本発明について詳しく説明する。

ては、液体吐出ヘッドの特性に影響を及ぼす最も重要な 因子の一つである、吐出エネルギー発生素子(例えばヒ ータ)とオリフィス(吐出口)間の距離および該素子と オリフィス中心との位置精度の設定が極めて容易に実現 できる等の利点を有する。即ち、本発明によれば2回に わたる感光性材料層の塗布膜厚を制御するととにより吐 出エネルギー発生素子とオリフィス間に距離を設定する ことが可能であり、該感光性材料層の塗布膜厚は従来使 用される薄膜コーティング技術により再現性良く厳密に 制御できる。また、吐出エネルギー発生素子とオリフィ 20 スの位置合せはフォトリソグラフィー技術による光学的 な位置合せが可能であり、従来液体吐出録ヘッドの製造 に使用されていた液流路構造体プレートを基板に接着す る方法に比べて飛躍的に高い精度の位置合せができる。 【0029】また、溶解可能なレジスト層としてポリメ チルイソプロペニルケトン(PMIPK)やポリビニル ケトン等が知られている。これらポジ型レジストは波長 290nm附近に吸収のピークを有するレジストであ り、該レジストとは異なる感光波長域のレジストと組合 せることにより、2層構成のインク流路型を形成でき

【0030】ところで、本発明の製造方法においては、 溶解可能な樹脂にてインク流路の型を形成し、流路部材 となる樹脂で被覆した後、最後にその型材を溶解除去す ることを特徴としている。従って、この製法に適用でき る型材料は最後に溶解、除去できなければならない。バ ターン形成後に該バターンを溶解できるレジストは、半 導体フォトリソグラフィープロセスで汎用的に適用され る、アルカリ可溶性樹脂(ノボラック樹脂やポリビニー ルフェノール)とナフトキノンジアジド誘導体との混合 40 系からなるアルカリ現像ポジ型フォトレジスト、あるい は電離放射線分解型レジストの2種がある。アルカリ現 像ポジ型フォトレジストの一般的な感光波長域は400 nm~450nmにあり、上記ポリメチルイソプロペニ ルケトン(PMIPK)とは感光波長域が異なるが、該 アルカリ現像ポジ型フォトレジストは実際、PMIPK の現像液に瞬時に溶解してしまい2層のパターン形成に は適用できない。

る。

【0031】一方、電離放射線分解型レジストの一つで あるポリメチルメタクリレート (PMMA)等のメタク 50 【0037】次いで図1(e)に示すように、PMMA

リル酸エステルから構成される髙分子化合物は、感応波 長域250 nmにピークを有するポジ型レジストであ り、未露光部分はPMIPKの現像液では、溶解速度が 極めて遅く2層のバターン構成に適用できる。従って、 該レジスト(PMMA)上に前記したポリメチルイソブ ロベニルケトンから構成されるレジスト層(PMIP K)を形成し、先ず、290nmの波長にて上層のPM IPKを露光、現像し、次いで波長250nmの電離放 射線で下層のPMMAを露光、現像することにより、2 【0028】本発明による液体吐出ヘッドの製造におい 10 層のインク流路型を形成できる。この時、下層PMMA 上に上層PMIPKの層を形成する場合、通常のスピン コート法等のソルベントコート法を用いた場合、PMI PKの塗布溶剤にて下層PMMAが溶解して相溶した箇 所が形成されてしまう。その為、PMIPKの膜形成は ラミネート法を適用することが好ましい。ラミネート法 とは、ポリエチエンテレフタレート等の樹脂フィルムに 予めPMIPKをソルベントコートした被膜を形成し、 該被膜を熱圧を用いてPMIPK層上に転写する手法で ある。PMIPKのガラス転移温度は約100℃程度で あり、120~160°C程度の熱を付与しながらラミネ ートすれば、PMMA上にPMIPKの被膜を転写する ととができる。

> 【0032】以下、本発明の製造方法によるインク流路 形成のプロセスフローを説明する。図1は該プロセスフ ローを示し、図2は図1に示す工程の続きを示してい る。

【0033】図1(a)に示すように、基板11上にP MMAを主成分とするポジ型レジスト層12を形成す る。との被膜は汎用的なスピンコート法にて形成でき 30 る。

【0034】次に図1(b)に示すように、ポジ型レジ スト層12上にPMIPKを主成分とするポジ型レジス ト層13をラミネート法にて形成する。

【0035】さらに図1(c)に示すように、PMIP Kを主成分とするポジ型レジスト層13を露光する。ポ ジ型レジスト層13には、露光した箇所が除去されるフ ォトマスク16を適用する。この時、品番: OM-290のコ ールドミラーを用いれば、下層のアクリル系レジストは ほとんど感光しない。これはアクリルの吸収がカルボキ シル基に起因し、260mm以上の光を殆ど透過してし まう為、感光しないことに起因している。従って、コー ルドミラーを適用する以外にも260mm以下の短波長 をカットするフィルターを介して露光しても構わない。 【0036】そして図1(d)に示すように、露光され たポジ型レジスト層13を現像し、所定のパターンを得 る。現像液はメチルイソブチルケトンを適用することが 好ましい。との現像液では未露光部のアクリル系レジス トの溶解速度は極めて遅く、上層現像時の下層への影響 は軽微にするととができる。

まる。

を主成分とするポジ型レジスト層12を露光する。ポジ 型レジスト層12には、露光した箇所が除去されるフォ トマスク17を適用する。このとき、品番CM-250のコー ルドミラーを適用すれば下層アクリル系レジストを感光 させることができる。また上層レジストはフォトマスク 17により光照射されない構成にすれば、上層レジスト は感光しない。

11

【0038】そして図1(f)に示すように、露光され た下層のポジ型レジスト層12を現像し、所定のパター ンを得る。現像液は上層の現像に対してと同じメチルイ 10 ソブチルケトンを適用することが好ましい。未露光のP MIPKは該現像液では殆ど溶解しないため、下層レジ スト現像に上層パターンの変化はない。

【0039】次に図1(g)に示すように、パターニン グされた上層及び下層のレジスト層 12, 13を覆うよ うに液流路構造体材料 1 4 を塗布する。塗布する液流路 構造体材料は特許第3143307号公報に記載される エポキシ樹脂を主たる構成材料とする感光性材料であ る。この感光性材料は好ましくはキシレン等の芳香族系 溶剤に溶解して塗布すれば、PMIPKとの相溶を防止 20 できる。

【0040】さらに図2(a)に示すように、液流路構 造体材料14を露光する。一般的には液流路構造体材料 14はネガ型特性のものを使用するため、吐出孔となる 部分に光を照射させないフォトマスク18を適用する。

【0041】そして、図2(b)に示すように液流路構 造体材料 1 4 の層を現像し、吐出孔 1 5 を形成する。現 像はキシレン等の芳香族系溶剤を適用することが好まし い。この溶剤はPMIPKを溶解しないため、型材を良 好な形状で残すことができる。

【0042】次に図2(c)に示すように、全面露光に より、液流路の型材であるポジ型レジスト層12,13 を分解する。300 n m以下の波長の光を照射すれば上 層及び下層のレジスト材料は低分子化合物に分解され、 溶剤により除去し易くなる。

【0043】最後に、溶剤により液流路の型材であるポ ジ型レジスト層12,13を除去する。この工程によ り、図2 (d)の断面図に示すとおり、吐出口15に連 通する液流路19が形成される。本発明による液流路1 ルギー発生部)と接する気泡発生室である吐出チャンバ の近傍にて流路高さが低くなった形状である。溶剤によ る型材の除去工程において超音波やメガソニック等の振 動を付与すれば溶解除去時間の短縮が可能となる。

【0044】ここで、図3(a)に、汎用的露光装置と して適用されるプロキシミティー露光装置の光学系の概 略図を示す。高圧水銀灯(500W、Xe-Hgラン プ)100から生じる紫外線あるいは遠紫外線を反射集 光器 100でスクリーン 104 に向けて反射させ、レジ ストの露光に必要な波長の光のみを反射するコールドミ 50 酸エステルを挙げることができる。メタクリル酸エステ

ラー101にて所望の波長の光線を選択し、蝿の目レン ズ102で拡大均一化された後、コンデンサーレンズ1 05や投影光学系およびマスク106を介してレジスト (不図示) に光照射する構成となっている。これは全て の光を反射した場合、レジストの感光に不要な波長の光 は熱に変換され、パターニング精度を低下させるととを 防止する為である。図3(b)はキヤノン(株)製のマ スクアライナーPLA-621FAに搭載されるコール ドミラーCM-250, CM-290のそれぞれの場合 の反射光の分光スペクトルを示した図である。このよう に2種の異なる波長領域の露光波長を用いて、2種の異 なるレジストを露光、パターニングすることにより、図 1及び図2に示す工程フローにてインク流路高さが部分 的に異なるインクジェットヘッドを生産することが可能 となる。

【0045】更に好適には、下層レジストとして熱架橋 型ポジ型レジストを適用すれば該プロセスマージンを高 めることができる。図I及び図2に示す工程では、PM IPKはドライフィルム化されてPMMA上にラミネー トすることにより2層構成のレジスト層を形成すること を示したが、ドライフィルムの膜厚分布は、該フィルム の作製時の溶剤の揮発により、±10%程度変動する。 従って、上層PMIPK層を汎用的なスピンコート法に て塗布できれば、その膜厚精度は飛躍的の向上する。 【0046】 これを可能にするには、下層レジストを熱 架橋型とすれば、上層塗布時の溶剤による下層レジスト の影響を排除することが可能となり、汎用的なソルベン トコート法にてPMIPK層を形成できる。更には、上 層レジストの現像時の現像液による影響も下層レジスト 30 は全く受けなくなる為、プロセスマージンは飛躍的に高

【0047】熱架橋型ポジ型レジストとは、E. D. R obertsにより開示される (American C hemical Society1980, 43, 23 1-5) ポジ型電離放射線レジストであり、熱架橋可能 な構成単位と電離放射線により分解する構成単位を有す るレジストである。熱架橋型レジストはスピンコート後 のプリベークにて熱架橋基を反応せしめる為、上層のP MIPKをスピンコートしても該塗布溶剤にて下層が溶 9は、液流路の一部を形成し且つヒータ(液体吐出エネ 40 解するととはない。また、PMIPKの現像時において も該現像液にて溶解することはなく、プロセスマージン を拡大することが可能となる。また電離放射線により分 解するメタクリロイル基を有しており、架橋した被膜も 一括して電離放射線照射を行えば低分子化合物に分解す る為、最後の型レジスト除去工程にて速やかに除去する ととが可能である。

> 【0048】本発明に最も好適な熱架橋型レジストと は、架橋基としてメタクリル酸、メタクリル酸クロライ ド、メタクリル酸グリシジル等を共重合したメタクリル

ルとしては、メタクリル酸メチル、メタクリル酸エチ ル、メタクリル酸ブチル、メタクリル酸フェニル等を挙 げることができる。

【0049】架橋成分の共重合比は下層レジストの膜厚 により最適化することが好ましい。架橋成分が多くなる と感度が低下して露光時間が長くなる。一方、架構成分 を少なくした場合、厚膜にて現像時にクラックが入る場 合が多い。架橋成分の共重合比は1~20mol%、更 に好ましくは5~10mol%が好適に使用できる。

橋ポジ型レジストを適用した最も好適なプロセスフロー を示す。図5は図4の工程の続きを示す。

【0051】図4(a)にて基板31上に熱架橋ポジ型 レジスト層32を塗布し、ベークする。塗布はスピンコ ートやパーコート等の汎用的なソルベントコート法を適 用できる。またベーク温度は熱架橋反応が行われる16 0~220°Cが好ましい。

【0052】次いで、図4(b)に示すように、熱架橋 型ポジレジストの上層にPMIPKを主成分とするポジ 型レジスト層33を塗布し、ベークする。一般的には、 上層のPMIPK塗布時の塗布溶剤により、下層も若干 溶解し相溶層が形成されるが、本構成では熱架橋型とし ている為、全く相溶層は形成されない。

【0053】との時のベーク温度は通常のPMIPKの ベーク温度で構わないが、ホットプレート等にてベーク する場合、下層レジスト層が断熱層となる為、10~2 ○℃程度高めた方が良好なバターン形状を実現できる場 合が多い。

【0054】次いで、図4(c)に示すようにポジ型レ ジスト層33であるPMIPK層を露光し、290nm 30 すように吐出チャンバを含む液流路39が形成される。 付近の波長を良好に反射するコールドミラーを用いると とが好ましい。例えばキヤノン(株)製のマスクアライ ナーPLA-621FAを適用してコールドミラーCM -290を用いることが可能である。

【0055】次いで、図4(d)に示すように上層レジ スト層33の現像を行う。現像はPMIPKの現像液で あるメチルイソブチルケトンを用いることが好ましい が、PMIPKの露光部を溶解し、未露光部を溶解しな い溶剤であれば何れも適用可能である。

ジ型レジスト層32を露光する。この露光は250nm の波長を反射するコールドミラーを適用して行う。との 時に上層のPMIPKはフォトマスク37により光照射 されない為、感光しない。

【0057】次いで、図4(f)で示すように熱架橋ボ ジ型レジスト層32を現像する。現像はメチルイソブチ ルケトンで行うことが好ましい。上層PMLPKの現像 液と同一であり、上層パターンへの現像液の影響を無く すととが可能となる。

[0058]次いで、図4(g)に示すように、下層の 50 精度を実現できない場合が多い。特に、エキシマレーザ

14

熱架橋ポジ型レジスト層32及び上層のポジ型レジスト 層33を覆ろように液流路構造体材料34を塗布する。 塗布は汎用的なスピンコート等のソルベントコート法を 適用できる。

【0059】液流路構造体材料は、特許第314330 7号に記載されるように、常温にて固体状のエポキシ樹 脂と光照射によりカチオンを発生するオニウム塩を主成 分とする材料であり、ネガ型の特性を有している。図5 (a)では液流路構造体材料に光照射を行う工程を示す 【0050】図4及び図5に、下層レジストとして熱架 10 が、インク吐出孔となる箇所に光を照射させないフォト マスク38を適用している。

【0060】次に、図5(b)に示すように、感光性の 液流路構造体材料34に対してインク吐出孔35のバタ ーン現像を行う。このバターン露光は汎用的な露光装置 の何れの物を適用しても構わない。この感光性の液流路 横造体材料の現像はPMIPKを溶解しない、キシレン 等の芳香族溶剤にて行うことが好ましい。また、液流路 構造体材料層上に撥水性被膜を形成したい場合は、特開 2000-326515号公報に記載されるように、怒 20 光性撥水材層を形成し、一括にて露光、現像することに より実施することが可能である。この時、感光性撥水層 の形成はラミネートにより実施することが可能である。 【0061】次いで、図5(c) に示すように、液流路 構造体材料層越しに300mm以下の電離放射線を一括 で照射しする。これは、PMIPKや架橋型レジストを 分解して低分子化し、除去を容易に行えることを目的と している。

【0062】最後に、型に用いたポジ型レジスト32. 33を溶剤にて除去する。これにより、図5(d)に示 【0063】以上記載した工程を適用することにより、 インク供給孔からヒーターまでのインク流路の高さを変 化せしめるととが可能である。

【0064】とのような製法により、インク供給孔から ヒーターまでのインク流路の高さを変化させることが可 能となる。インク供給孔から吐出チャンバーまでのイン ク流路形状を最適化することは、吐出チャンパーにイン クを再充填する速度と大きな関係を有するばかりでな く、吐出チャンバー間のクロストークを低減させること 【0056】さらに、図4(e)に示すように下層のポ 40 が可能である。Truebaらの米国特許488259 5号明細書では、基板上に感光性レジストより形成され るインク流路の2次元的、すなわち該基板と平行な方向 の形状と上記特性との関係を開示している。一方、マー シーらの特開平10-291317号公報では樹脂性の 液流路構造体プレートをエキシマレーザーにて基板に対 する面内方向と髙さ方向の3次元方向に加工し、インク 流路の高さを変化させることを開示している。

> 【0065】しかしながら、エキシマレーザーによる加 工は、加工時の熱によるフィルムの膨張等により十分な

ーによる樹脂フィルムの深さ方向の加工精度はレーザー の照度分布やレーザー光の安定性に影響を受け、インク 流路形状と吐出特性の相関を明確にできる精度を確保で きない。従って、特開平10-291317号公報で は、インク流路の高さ形状と吐出特性との明確な相関は 記載されていない。

15

【0066】本発明に関わる製法は、半導体製造技術で 用いられるスピンコート等のソルベントコート法により 実施される為、インク流路はその高さが極めて高精度で 安定的に形成できる。また、基板に対して平行な方向の 10 2次元的な形状も半導体のフォトリソグラフィー技術を 用いる為、サブミクロンの精度を実現することが可能で ある。

【0067】これら製法を適用して本件発明者らがイン ク流路高さと吐出特性の相関を検討し、以下の発明に至 った。図6から図9を用いて本発明の製法を適用した液 体吐出ヘッドの好ましい態様を説明する。

【0068】本発明の第1の態様のヘッドは図6(a) に示すように、インク供給孔44の端部42aから吐出 チャンバー47に至るまでのインク流路の高さを、吐出 20 給孔62の開口縁部62bに対応するインク流路部より チャンパー47に隣接する箇所にて低くすることを特徴 としている。図6(b)は上記第1の態様と比較するイ ンク流路形状を示す。吐出チャンバー47にインクを再 充填する速度は、インク供給孔42から吐出チャンパー 47までのインク流路の高さが高い程、インクの流抵抗 を低くすることができるので高速になる。しかし、該イ ンク流路の高さを高くした場合、吐出圧力がインク供給 孔42側にも放出され、エネルギー効率が低下したり、 また吐出チャンバー47間のクロストークも甚だしくな る。

【0069】従って、インク流路の高さは上記2種の特 性を鑑みながら設計される。そこで本製法を適用すると とにより、インク流路高さを変化させることが可能とな り、図6 (a)のインク流路形状を実現できる。該へッ ドはインク供給孔42から吐出チャンバー47近傍まで インク流路の高さを高くするととにより、インクの流抵 抗を低下させて高速での再充填を可能とする。さらに、 吐出チャンバー47近傍ではインク流路の高さを低くす ることにより、吐出チャンバー47で発生するエネルギ ーのインク供給孔42側への放出を抑え、クロストーク 40 ある。 を防止する構成となっている。

【0070】次に、本発明の第2の態様のヘッドは図7 に示すように、インク流路中に柱状のゴミ補捉部材(以 下、「ノズルフィルター」と記す。)を形成したことを 特徴とする。特に図7(a)ではノズルフィルター58 を基板51に到達しない形状とする。また図7(b)は 前記第2の態様と比較するノズルフィルター59の構成 を示す。とのようなノズルフィルター58、59はイン クの流抵抗を高め、インクの吐出チャンパー57への再 充填速度を遅くする原因となる。しかし、高画質記録を 50 原理的には液流路構造体材料表面の吐出孔開口面積と同

実現するインクジェットヘッドのインク吐出孔は極めて 小さく、前記ノズルフィルターを設けない場合、ゴミ等 がインク流路や吐出孔に詰り、インクジェットヘッドの 信頼性を大幅に低下させてしまう。本発明では、隣り合 うノイズフィルター間の間隔を従来と同一にしたまま、 インク流路面積を最大にできる為、インクの流抵抗の増 大を抑えてゴミを補捉できる。つまり、柱状のノイズフ ィルターを液流路に設けても、インクの流抵抗が高まる ととが無いようにインク流路高さを変えるととができ る。

【0071】例えば、直径10μmを越えるゴミを補捉 する場合、隣り合うフィルター間の距離は10μm以下 にすれば良いが、との時のノイズフィルターを構成する 柱を、より好ましくは図7(a)に示すように基板51 まで到達しない構成にすることにより、流路断面積を大 きくするととができる。

【0072】次に、本発明の第3の態様のヘッドは図8 (a)に示すように、インク供給孔62の中心部に対応 する液流路構造体材料65のインク流路高さをインク供 低くしている。図8(b)は前記第3の態様と比較する インク流路形状を示す。図6(a)を参照して前述した ヘッド構成において、インク供給孔42の端部42aか ら吐出チャンバー47までのインク流路の高さを高くし た場合、図8(b)に示すようにインク供給孔62に対 応する液流路構造体材料65の膜厚も薄くなり、インク ジェットヘッドの信頼性が極めて低下する可能性があ る。例えば記録中に紙ジャムが起こった場合など、液流 路構造体材料65を形成する膜が破れてインク漏れに至 30 る場合が想定される。

【0073】しかし、本製法では図8(a)に示すよう に、インク供給孔62のほぼ開口全体に対応する液流路 構成材料65を厚くし、インクの供給に必要なインク供 給孔62の開口縁部62b付近に対応する部分のみの流 路高さを高くするととにより、前述した弊害を回避でき る。液流路構成材料65にて流路高さを高く構成する箇 所の、インク供給孔開口縁62bからの距離は、設計す るインクジェットヘッドの吐出量やインク粘度により決 定されるが、一般的には10~100μm程度が好適で

【0074】次に、本発明の第4の態様のヘッドは図9 (a) に示すように、吐出チャンパー77の吐出孔形状 が凸の断面形状であることを特徴としている。図9

(b) は前記第4の態様と比較する吐出チャンパーの吐 出孔形状を示す。インクの吐出エネルギーはヒーター上 部の吐出孔形状に規定されるインクの流抵抗により大き く変化するが、従来製法では、吐出孔形状は液流路構造 体材料のパターニングにより形成する為、マスクに形成 された吐出孔パターンが投影された形状となる。従って

一の面積で吐出孔が液流路構造体材料の層を貫通して形 成される。しかしながら、本発明の製法では、下層材料 と上層材料のパターン形状を変えるととにより、吐出チ ャンバー77の吐出孔形状を凸形状に形成するととがで きる。とのことは、インク吐出速度を速めたり、またイ ンクの直進性を増す効果があり、より高画質の記録を行 える記録ヘッドを提供できる。

17

[0075]

【発明の実施の形態】以下、必要に応じて図面を参照し つつ、本発明を詳細に説明する。

【0076】(第1の実施の形態)図10から図19の 夫々には、本発明の方法に係わる液体噴射記録ヘッドの 構成とその製作手順の一例が示されている。尚、本例で は、2つのオリフィス(吐出孔)を有する液体噴射記録 ヘッドが示されるが、もちろんとれ以上のオリフィスを 有する高密度マルチアレイ液体噴射記録ヘッドの場合で も同様であることは、言うまでもない。

【0077】まず、本実施形態においては、例えば図1 **0に示されるような、ガラス、セラミックス、プラスチ** ックあるいは金属等からなる基板201が用いられる。 尚、図10は怒光性材料層形成前の基板の模式的斜視図 である。

【0078】とのような基板201は、液流路の壁部材 の一部として機能し、また後述の感光性材料層からなる 液流路構造体の支持体として機能し得るものであれば、 その形状、材質等、特に限定されることなく使用でき る。上記の基板201上には、電気熱変換素子あるいは 圧電素子等の液体吐出エネルギー発生素子202が所望 の個数配置される(図10では2個にて例示)。このよ うな、液体吐出エネルギー発生素子202によって記録 30 10μmであった。 液小滴を吐出させるための吐出エネルギーがインク液に 与えられ、記録が行なわれる。因みに、例えば、液体吐 出エネルギー発生素子202として電気熱変換素子が用 いられるときには、との素子が近傍の記録液を加熱する ことにより、吐出エネルギーを発生する。また、例え は、圧電素子が用いられるときは、との素子の機械的振 動によって、吐出エネルギーが発生される。

【0079】尚、これらの素子202には、これら素子 を動作させるための制御信号入力用電極(図示せず)が 発生素子202の耐用性の向上を目的として、保護層等 の各種機能層が設けられるが、もちろん本発明において もとの様な機能層を設けるととは一向に差しつかえな ₹7°

【0080】最も汎用的には、基板201としてはシリ コンが適用される。即ち、吐出エネルギー発生素子を制 御するドライバーやロジック回路等は、汎用的な半導体 製法にて生産される為、該基板にシリコンを適用すると とが好適である。また、該シリコン基板にインク供給の 為の貫通孔を形成する方法としては、YAGレーザーや 50 行った。露光はコールドミラーCM-250化て反射した電離

サンドブラスト等の技術を適用することも可能ではあ る。しかし、下層材料として熱架橋型レジストを適用す る場合は、該レジストのプリベーク温度は前述したよう に極めて髙温であり、樹脂のガラス転移温度を大幅に越 え、プリベーク中に樹脂被膜が貫通孔に垂れ下がる。従 って、レジスト塗布時には基板に貫通孔が形成されてい ないことが好ましい。このような方法は、アルカリ溶液 によるシリコンの異方性エッチ技術を適用できる。との 場合、基板裏面に耐アルカリ性の窒化シリコン等にてマ 10 スクパターンを形成し、基板表面には同様の材質でエッ チングストッパーとなるメンブレン膜を形成しておけば 良い。

【0081】次いで図11に示すように、液体吐出エネ ルギー発生素子202を含む基板201上に、架橋型ボ ジレジスト層203を形成する。この材料は、メチルメ タクリレートとメタクリル酸の90:10比の共重合体 であり、米国ポリサイエンス社より樹脂粒子として市販 されている。この樹脂粒子をシクロヘキサノンに30♥ T%の濃度にて溶解し、レジスト液として使用した。該 20 レジスト液はスピンコート法にて上述した基板201に 塗布し、オープンにて180℃、30分間のプリベーク を行い、熱架橋せしめた。形成した被膜の膜厚は10μ mであった。

【0082】次いで図12に示すように、熱架橋型ポジ レジスト層203上にPMIPKのポジレジスト層20 4を塗布した。PMIPKは、東京応化工業株式会社よ り上市されるODUR-1010を樹脂濃度が20WT %となるように調整して使用した。プリベークはホット プレートにて140℃、3分間行った。該被膜の膜厚は

【0083】次いで図13に示すように、PMIPKの ボジレジスト層204の露光を行った。露光装置はキヤ ノン製マスクアライナーPLA-621FAにて行い、 コールドミラーは品番:CM-290を用いた。露光量 は2 J/c m'である。コールドミラーOM-290亿て反射 した電離放射線205をPMIPKに、残したいパター ンを描いたフォトマスク206を介して露光した。

【0084】次いで図14に示すように、PMIPKの ポジレジスト層204の現像を行ってパターン形成し 接続されている。また、一般にはこれら吐出エネルギー 40 た。現像はメチルイソブチルケトンに7分間浸漬して行 った。との時、コールドミラーを用いて下層の熱架橋型 ボジレジストのパターン形成に必要な露光量は100J /cm²とし、感度比は1:50とした。このため上記 露光、現像にて下層は殆ど変化しない。

> 【0085】次いで、図15に示すように、下層の架橋 型ポジレジスト層203のパターニング(露光、現像) を行った。露光装置は同一の装置を用い、コールドミラ ーは品番: CM-250とした。この時の露光量は12 J/cm<sup>1</sup>であり、現像はメチルイソブチルケトンにて

放射線を熱架橋型ポジレジストに、残したいパターンを 描いたフォトマスク(不図示)を介して露光した。との 時、マスクからの回析光により上層のPMIPKバター ンが細る為、PMIPK残存部はそのような細りを加味 して設計してある。勿論、回析光の影響のない投影光学 系を有する露光装置を用いた場合は、細りを加味したマ スク設計を行う必要はない。

19

【0086】次いで、図16に示すように、パターニン グされた下層の架橋型ポジレジスト層203と上層のポ ジレジスト層204を覆うように液流路構造体材料20 10 7の層を形成した。この層の材料は、ダイセル化学工業 株式会社より上市されるEHPE-3150を50部、 旭電化工業株式会社より上市される光カチオン重合開始 材SP-172を1部、日本ユニカ社より上市されるシ ランカップリング材A-187を2. 5部を塗布溶剤と して用いたキシレン50部に溶解して作製した。

【0087】塗布はスピンコートにて行い、プリベーク はホットプレートにて90℃、3分間行った。露光はキ ヤノン製マスクアライナーMPA-600FAを使用 し、露光は3 J / c m¹で行った。現像はキシレンに6 0秒間浸漬して行った。その後、100℃にて1時間の ベークを行い、液流路構造体材料の密着性を髙めた。

【0088】次いで、液流路構造体材料207に対して インク吐出孔209のパターン露光および現像を行う。 とのパターン露光は汎用的な露光装置の何れのものを適 用しても構わない。図示しないが、露光時にはインク吐 出孔となる箇所に光を照射させないマスクを使用した。

【0089】その後、図示しないが、液流路構造体材料 層上に、該材料層をアルカリ溶液から保護する為に環化 OBCの名称で上市される材料を用いた。その後、シリ コン基板をテトラメチルアンモニウムハイドライド(T MAH) 22w t%溶液、83℃に13時間浸漬し、イ ンク供給の為の貫通孔(不図示)を形成した。また、イ ンク供給孔形成のためにマスク及びメンブレンとして使 用した窒化シリコンはシリコン基板に予めパターニング してある。とのような異方性エッチング後にシリコン基 板を裏面が上になるようにドライエッチング装置に装着 し、CF,に5%の酸素を混合したエッチャントにてメ シレンに浸漬してOBCを除去した。

【0090】次いで図17に示すように、低圧水銀灯を 用いて300mm以下の電離放射線208を液流路構造 体材料207に向けて全面照射し、PM1PKの上層ボ ジ型レジストと、架橋型ポジレジストを分解した。照射 量は50J/cm²である。

【0091】その後、基板201を乳酸メチルに浸漬し て、図18の縦断面図に示すように型レジストを一括除 去した。との時、200MHzのメガソニック槽に入れ 溶出時間の短縮を図った。これにより、吐出チャンバを 50 り、インクジェットヘッドはインク供給孔42の開口縁

含むインク流路211が形成され、インク供給孔210 から各インク流路211を介して各吐出チャンパにイン クを導いて、ヒータによって吐出孔209より吐出させ る構造のインク吐出エレメントが作製される。

20

【0092】とのように作製した吐出エレメントは図1 9に示す形態のインクジェットヘッドユニットに実装さ れ、吐出、記録評価を行ったところ良好な画像記録が可 能であった。前記インクジェットヘッドユニットの形態 としては図19に示すように、例えばインクタンク21 3を着脱可能に保持した保持部材の外面に、記録装置本 体と記録信号の授受を行うためのTABフィルム214 が設けられ、TABフィルム214上にインク吐出エレ メント212が電気接続用リード215により電気配線 と接続されている。

【0093】(第2の実施の形態)本実施形態では下層 レジストに熱架橋型ではないアクリル酸エステルを適用 した形態例を記載するが、前述したように第1の実施の 形態に記載する熱架橋型を用いた方がベストモードであ る。

20 【0094】以下説明すると、まず、下層としてポリメ チルメタアクリレート(PMMA)を第1の実施の形態と同 様に基板上に形成した。

【0095】PMMAは東京応化工業株式会社より上市され る品番: ODUR-1000を固形分濃度20 w t %に調整して 使用した。次いで、PMM膜上にPMIPK膜をラミネート法 にて形成した。

【0096】PMIPKのドライフィルムは、剥型処理を施 したポリエチレンテレフタレートフィルム (厚さ25μ m) にロールコーターにて塗布して作製した。該基材フ イソプレンを塗布した。この材料は東京応化工業社より 30 ィルムは帝人株式会社より上市され、離型処理のグレー ドはA-53を用いた。

> 【0097】ラミネートは真空中にて実施し、上部ロー ラー温度は160℃、下部ヒーターは120℃にて行っ た。

【0098】次いで、上層PMIPKを第1の実施の形態と 同様に露光、現像してバターン形成を行った。との時、 メチルイソプチルケトン (MIBK) の現像液にて下層PMMA が若干ではあるが除々に溶解する為、現像時間は90秒 にて行った。メタクリル酸メチルエステルは前記MIBKに ンブレン膜を除去した。次いで、前記シリコン基板をキ 40 対する溶解性が比較的低い為、上層現像時の影響を受け 難いが、メタクリル酸のエチルエステル、ブチルエステ ル等は現像液に溶解し易くなり、プロセスマージンが更 に低下する傾向がある。

> 【0099】以降は第1の実施の形態と同様にしてイン クジェットヘッドを作製し、記録動作を行ったところ良 好な画像記録が可能であった。

> 【0100】(第3の実施の形態)第1の実施の形態の 製法により、図6(a)に示した構造のインクジェット ヘッドを作製した。本実施形態では図20に示すとお

部42aから吐出チャンバー47のインク供給孔側の端部47aまでの水平距離が $100\mu$ mである。インク流路壁46は、吐出チャンバー47のインク供給孔側の端部47aからインク供給孔42側へ $60\mu$ mの箇所まで形成され、夫々の吐出エレメントを分割している。また、インク流路高さは吐出チャンバー47のインク供給孔側の端部47aからインク供給孔42側へ $10\mu$ mに回って $10\mu$ m、それ以外の個所は $20\mu$ mで形成されている。基板41の表面から液流路構造体材料45の表面までの距離は $26\mu$ mである。

21

【0101】図20(b)には従来製法によるインクジェットヘッドの流路断面を示すが、該ヘッドはインク流路高さが全域に渡って15μmで構成した。

【0102】図20の(a), (b)の失々のヘッドのインク吐出後の再充填速度を計測したところ、図20

(a)の流路構造では $45 \mu s e c$ 、図20(b)の流路構造では $25 \mu s e c$ であり、本実施形態の製法によるインクジェットヘッドによると、極めて高速にインクの再充填が行われることが判明した。

【0103】(第4の実施の形態)第1の実施の形態の 20 製法により、図7(a)に示したノズルフィルターを有 するヘッドを試作した。

【0104】図7(a)を参照するとノズルフィルター58はインク供給孔52の開口縁部から吐出チャンバー57側へ20μm離れた位置に直径3μmの柱を形成することで構成されている。ノイズフィルターを構成する柱と柱の間隔は10μmである。図7(b)に示す、従来製法によるノズルフィルター59は本実施形態のノイズフィルターと位置および形状は同じであるが、基板51まで達している点で異なる。

【0105】図7の(a),(b)の夫々のヘッドを試作し、インク吐出後のインク再充填速度を計測したところ、図7(a)のフィルター構造では58μsec、図7(b)のフィルター構造では65μsecであり、本実施形態の製法によるインクジェットヘッドによると、インクの再充填時間が短縮できることが判明した。

【0106】(第5の実施の形態)第1の実施の形態の 製法により、図8(a)に示した構造のインクジェット ヘッドを試作した。

【0107】図8(a)を参照すると、インク供給孔6 40 2に対応するインク流路の高さはインク供給孔62の開口縁部62bからその供給孔中心部方向に30μmの箇所まで高く構成され、液流路構造体材料65の層厚が6μmである。この箇所以外の、インク供給孔62に対応するインク流路の高さは、液流路構造体材料65の層厚が16μmにて構成されている。尚、インク供給孔62は幅200μm、長さ14mmである。

【0108】図8(b) に示すヘッドにおいては液流路 構造体材料65のインク供給孔62に対応する部分の層 厚は6μmである。 【0109】図8の(a),(b)の夫々のヘッドを試作し、高さ90cmよりヘッドの落下試験を行ったところ、図8(b)のヘッド構造では10個中9個のヘッドで液流路構造体材料65にクラックが入ったが、図8(a)のヘッド構造では10個中クラックの入ったヘッドは皆無であった。

22

【0110】(第6の実施の形態)第1の実施の形態により、図9(a)に示した構造のインクジェットヘッドを試作した。本実施形態では図21(a)に示すとおり、吐出チャンバー77は下層レジストより形成される矩形部が25 $\mu$ mの正方形にて高さ10 $\mu$ m、上層レジストより形成される矩形部が20 $\mu$ mの正方形にて高さ10 $\mu$ m、吐出孔は直径15 $\mu$ mの丸穴より構成される。ヒーター73から吐出孔74の開口面までの距離は26 $\mu$ mである。

【0111】図21(b)は従来製法によるヘッドの吐出孔の断面形状を示し、吐出チャンバー77は一辺20μmの矩形であり、高さ20μmである。吐出孔74は直径 15μmの丸穴で形成されている。

【0112】図21の(a),(b)の夫々のヘッドの 吐出特性を比較したところ、図21(a)に示すヘッド は吐出量3ngにて吐出速度15m/sec、吐出孔7 4から吐出方向に1mm離れた位置での着弾精度は3μ mであった。また図21(b)に示すヘッドは吐出量3 ngにて吐出速度9m/sec、着弾精度は5μmであった。

### [0113]

【発明の効果】本発明によれば、下記に列挙する項目の 効果を奏する。

- 30 1)液体吐出ヘッド製作の為の主要工程が、フォトレジストや感光性ドライフィルム等を用いたフォトリソグラフィー技術による為、液体吐出ヘッドの液流路構造体の細密部を、所望のバターンで、しかも極めて容易に形成することができるはかりか、同構成の多数の液体吐出ヘッドを同時に加工することも容易にできる。
  - 2) 液流路の高さを部分的に変えることが可能であり、 記録液の再充填速度が速く高速で記録できる液体吐出へ ッドを提供できる。
  - 3) 液流路構造体材料層の厚さを部分的に変えることが可能であり、機械的強度の高い液体吐出ヘッドを提供できる。
    - 4) 吐出速度が速く、極めて着弾精度の高い液体吐出へッドが製造できる為、高画質の記録を行うことができる。
    - 5) 高密度マルチアレイノズルの液体吐出ヘッドが簡単な手段で得られる。
- 6)液流路の高さ、およびオリフィス部(吐出口部)の 長さの制御は、レジスト膜の塗布膜厚によって簡単且つ 精度良く変えられる為、設計の変更と制御が容易に実施 できる。

7) 熱架橋型ボジレジストを適用することにより、極めてプロセスマージンの高い工程条件を設定でき、歩留まり良く液体吐出ヘッドを製造できる。

#### 【図面の簡単な説明】

- 【図1】本発明の製法の基本的工程フローを示す図である。
- 【図2】図1の工程の続きを示す図である。
- 【図3】汎用的な露光装置の光学系の模式図と2種のコールドミラーの反射スペクトルを示す図である。
- 【図4】本発明の製法において、下層に熱架橋型メタク 10 リレート系レジストを用いる場合の工程フローを示す図 である。
- 【図5】図4の工程の続きを示す図である。
- 【図6】(a)は本発明の製法による、記録速度が改善されたインクジェットヘッドのノズル構造を示す縦断面図、(b)は従来製法によるインクジェットヘッドのノズル構造を示す縦断面図である。
- 【図7】(a)は本発明の製法による、改善されたノズ15、3ルフィルター形状を有するインクジェットへッドを示す16、1縦断面図、(b)は従来形状のノイズフィルターを有す20 トマスクるインクジェットへッドを示す縦断面図である。19、3
- 【図8】(a)は本発明の製法による、強度を改善したインクジェットヘッドのノズル構造を示す縦断面図、
- (b)は(a)に示したヘッドと比較するノズル構造を示す縦断面図である。
- 【図9】(a)は本発明の製法による、吐出チャンバーを改善したインクジェットヘッドのノズル構造を示す縦断面図、(b)は(a)に示したヘッドと比較するノズル構造を示す縦断面図である。
- 【図10】本発明の一実施形態による製法を説明するた 30 101 めの模式的斜視図である。 102
- 【図11】図10に示す製造状態の次工程を説明するための模式的斜視図である。
- 【図12】図11に示す製造状態の次工程を説明するための模式的斜視図である。
- 【図13】図12に示す製造状態の次工程を説明するための模式的斜視図である。
- 【図14】図13に示す製造状態の次工程を説明するための模式的斜視図である。
- 【図15】図14に示す製造状態の次工程を説明するた 40 211 めの模式的斜視図である。 212
- 【図16】図15に示す製造状態の次工程を説明するための模式的斜視図である。
- 【図17】図16に示す製造状態の次工程を説明するた

めの模式的斜視図である。

【図18】図17に示す製造状態の次工程を説明するための模式的縦断面図である。

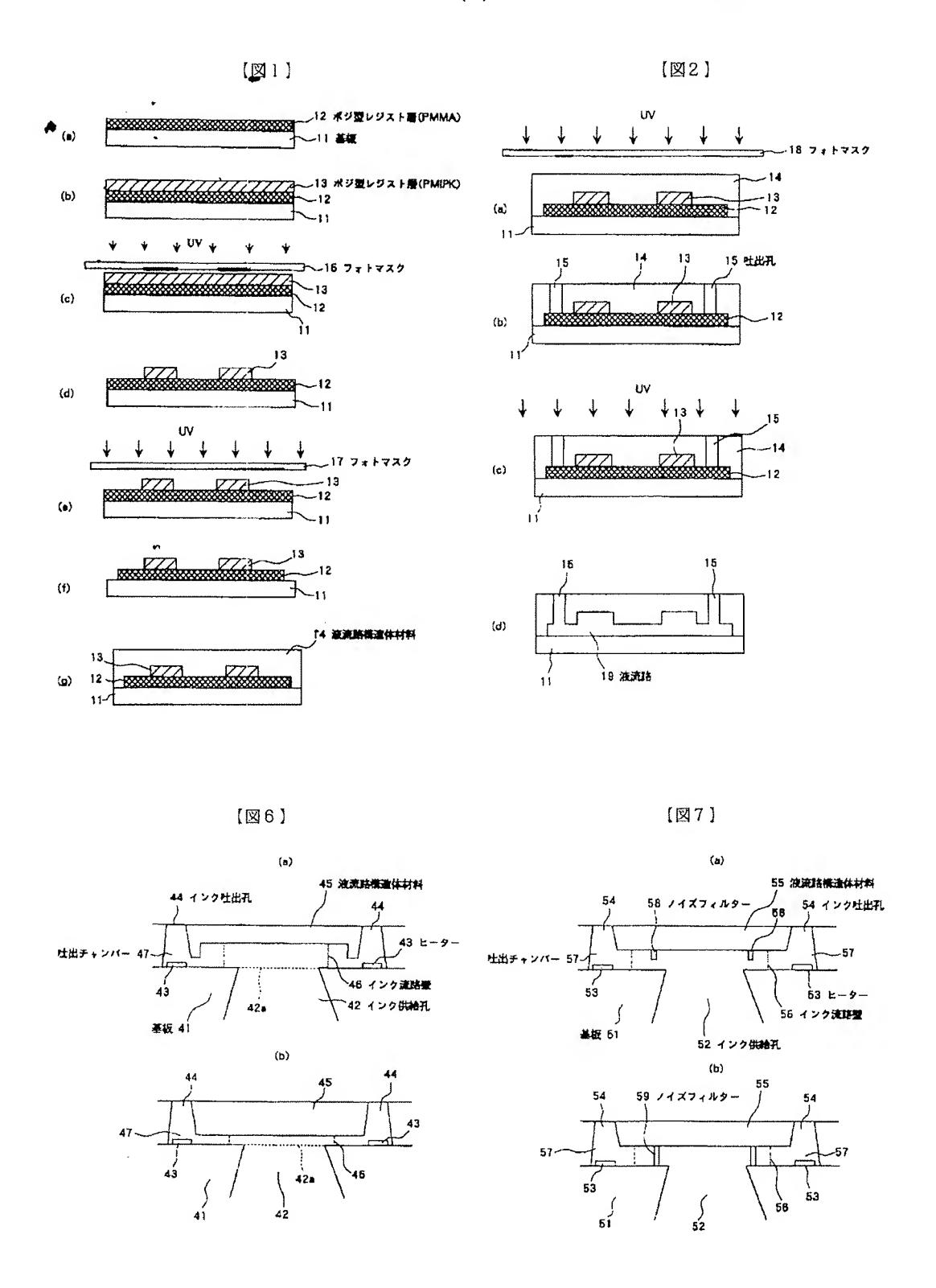
24

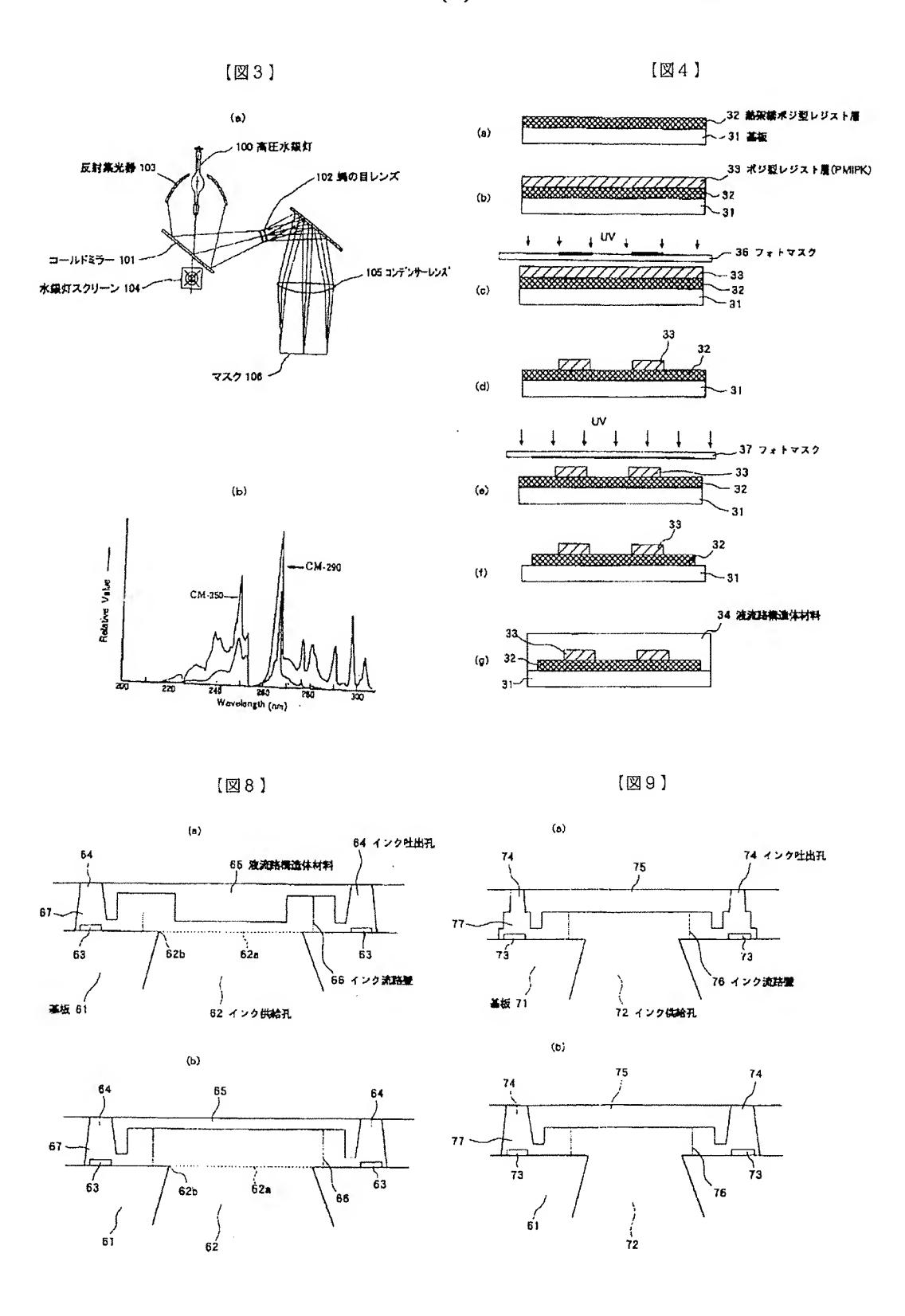
【図19】図10から図18に示した製法で得たインク 吐出エレメントが実装されたインクジェットヘッドユニットを示す模式的斜視図である。

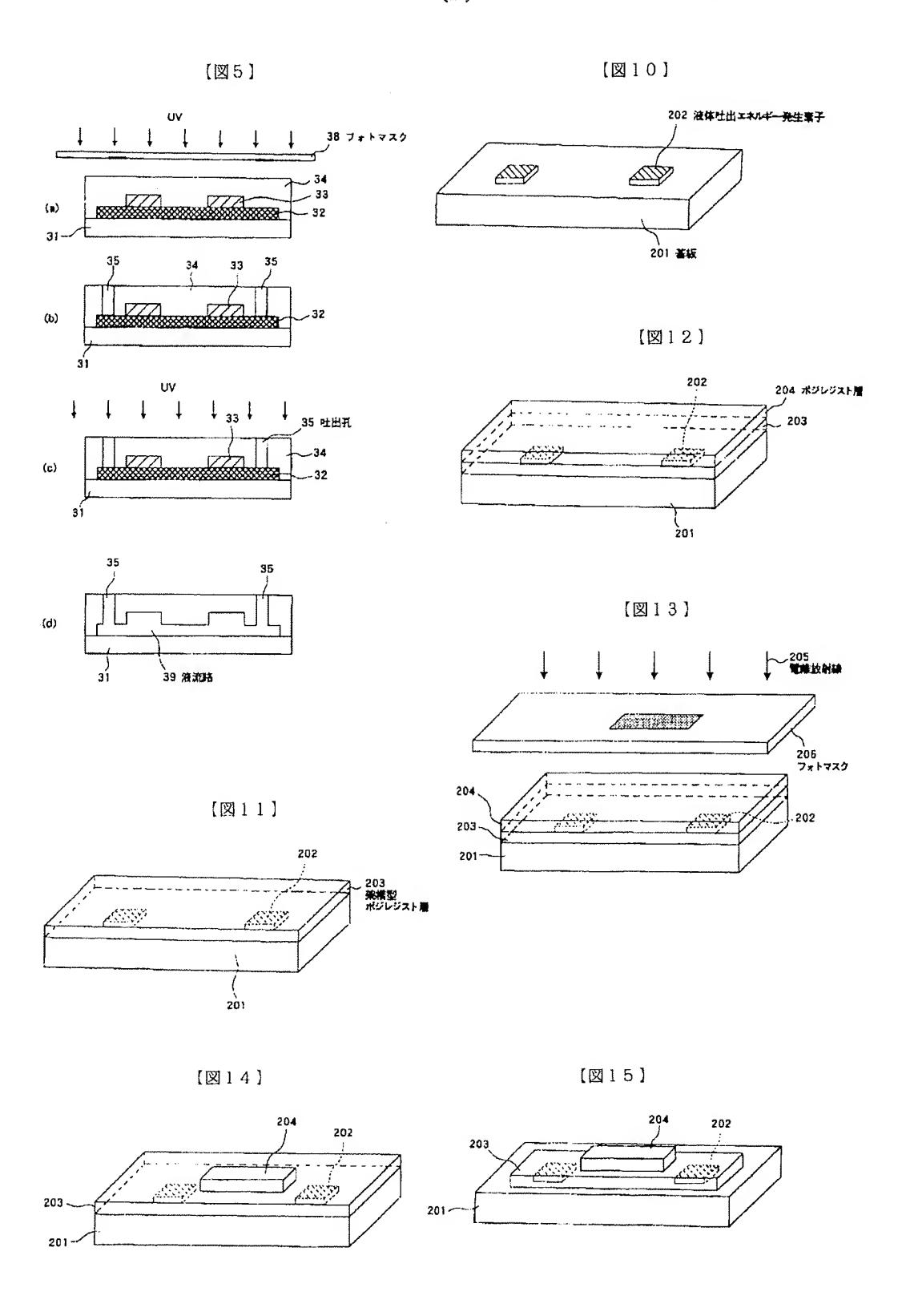
【図20】従来製法と本発明の製法のインク再充填性を 比較する為に作製したヘッドのノズル構造を示す図であ る。

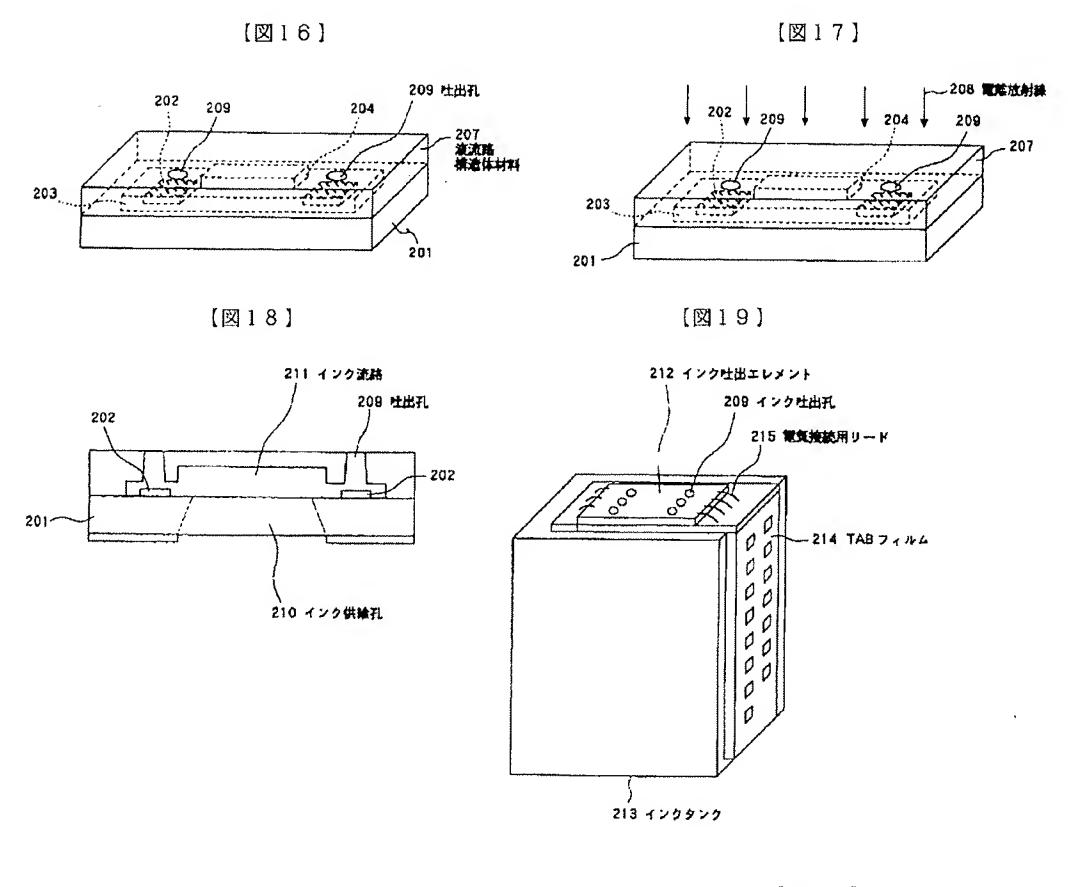
【図21】従来製法と本発明の製法の吐出特性を比較する為に作製したヘッドのノズル構造を示す図である。 【符号の説明】

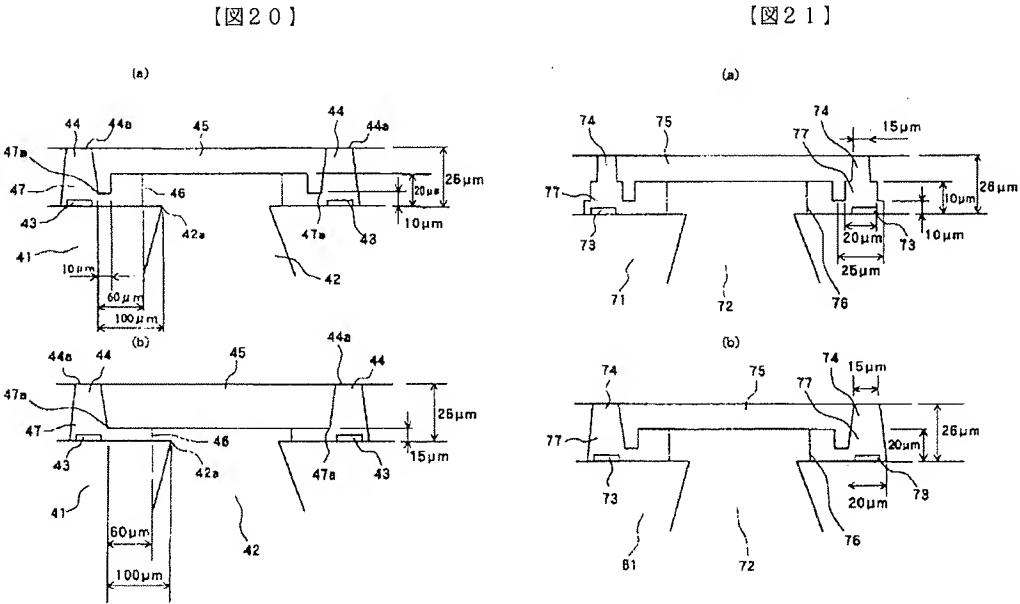
- 11、31、41、51、61、71、201 基板
- 12 ポジ型レジスト層(PMMA)
- 13、33 ポジ型レジスト層 (PMIPK)
- 14、34、45、55、65、75、207 液流 路構造体材料
- 15、35、209 吐出孔
- 16, 17, 18, 36, 37, 38, 206 7x
- 19、39 液流路
- 32 熱架橋ポジ型レジスト層
- 42、52、62、72、210 インク供給孔
- 43、53、63、73 ヒーター
- 44、54、64、74 インク吐出孔
- 46、56、66、76 インク流路壁
- 47、57、67、77 吐出チャンバー
- 58、59 ノイズフィルター
- 100 高圧水銀灯
- 101 コールドミラー
- 102 蝿の目レンズ
- 103 反射集光器
- 104 水銀灯スクリーン
- 105 コンデンサーレンズ
- 106 マスク
- 202 液体吐出エネルギー発生素子
- 203 架橋型ポジレジスト層
- 204 ポジレジスト層
- 205、208 電離放射線
- 211 インク流路
- 212 インク吐出エレメント
- 213 インクタンク
- 214 TAB71NA
- 215 電気接続用リード











\*